Original document

APPARATUS FOR PRODUCTION OF DEPOSITED FILM AND ITS **PRODUCTION**

Publication number: JP8277472 Publication date:

1996-10-22

Inventor:

MURAYAMA HITOSHI

Applicant:

CANON KK

Classification:

- international:

H05H1/46; C23C16/50; C23C16/509; G03G5/08; H01L21/205; H05H1/46; C23C16/50;

G03G5/08; H01L21/02; (IPC1-7): C23C16/50; G03G5/08; H01L21/205; H05H1/46

- European:

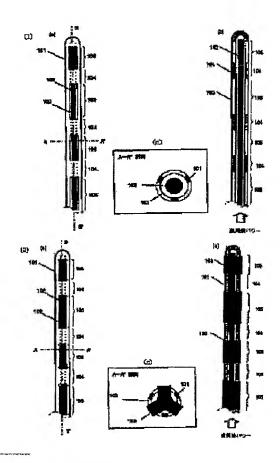
Application number: JP19950104669 19950404 Priority number(s): JP19950104669 19950404

View INPADOC patent family View list of citing documents

Report a data error here

Abstract of JP8277472

PURPOSE: To make it possible to produce deposited films uniform in film quality and film thickness always in large areas by adjusting the supply rate of high-frequency electric power and supplying this high-frequency electric power uniformly into a film forming space. CONSTITUTION: An electrode for supplying the high-frequency electric power is formed of an external conductor 101, an internal conductor 102 and a slit 103. The high-frequency electric power supplied from one end of this internal conductor 102 is transmitted toward the front end of the electrode along a transmission path of a coaxial structure composed of the internal conductor 102 and the outer conductor 101. Gas is passed between the external conductor 101 and the internal conductor 102. Gaseous raw materials and the highfrequency electric power are introduced into a reaction vessel having the film forming space in such a manner and the deposited films are formed on a substrate. The electrode for supplying the high-frequency electric power is so constituted that the means for introducing the highfrequency electric power supplies the high-frequency electric power uniformly into the film forming space by adjusting the supply rate of the high-frequency electric power. As a result, the good a-Si photoreceptor which is drastically decreased in unequal electrostatic chargeability and sensitivity is produced.



(19)日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出願公開番号

特開平8-277472

(43)公開日 平成8年(1996)10月22日

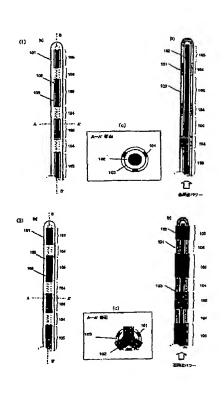
(51) Int.Cl. ⁶		識別記号	庁内整理番号	FΙ			技術表示箇所
C 2 3 C	16/50			C 2 3 C	16/50		
G03G	5/08	105		G03G	5/08	105	
		360				360	
H01L	21/205			H01L	21/205		
H05H	1/46		9216-2G	H05H	1/46	В	
				審査請求	大請求	成 請求項の数8 F	D (全 23 頁)
(21) 出願番号	;	特願平7-104669		(71) 出願人	00000	1007	
					キヤノ	ソン株式会社	
22) 出顧日		平成7年(1995)4/	月4日		東京都	大田区下丸子3丁目3	30番2号
				(72)発明者	村山	仁	
						3大田区下丸子3丁目3 试会社内	80番2号 キャ
				(74)代理人		長尾 達也	
				(14) (44)	. NÆI		

(54) 【発明の名称】 堆積膜の製造装置およびその製造方法

(57) 【要約】

【目的】本発明は、膜厚、膜質の均一な大面積の成膜が可能な堆積膜の製造装置およびその製造方法、特に、a-Si系感光体における特性向上に不可欠ともいうべき大面積プラズマの均一化を達成し、その特性向上を実現し得る堆積膜の製造装置およびその製造方法を提供することを目的とするものである。

【構成】本発明は上記目的を達成するために、成膜空間を有する反応容器内に少なくとも原料ガスと高周波電力を導入する手段を有し、前記反応容器内の基体上に堆積膜を形成するプラズマCVD法による堆積膜の製造装置において、前記高周波電力を導入する手段がその高周波電力の供給比率を調整することにより高周波電力を前記成膜空間内に均一に供給する高周波電力供給用電極により構成したものである。



2

I

【特許請求の範囲】

【請求項!】 成膜空間を有する反応容器内に少なくとも原料ガスと高周波電力を導入する手段を有し、前記反応容器内の基体上に堆積膜を形成するプラズマCVD法による堆積膜の製造装置において、前記高周波電力を導入する手段がその高周波電力の供給比率を調整することにより高周波電力を前記成膜空間内に均一に供給する高周波電力供給用電極により構成されていることを特徴とする堆積膜の製造装置。

【請求項2】 前記高周波電力の供給比率は、外部導体と内部導体とからなる同軸構造伝送路のその外部導体に 形成したスリットによって調整するようにしたことを特 徴とする請求項1に記載の堆積膜の製造装置。

【請求項3】 前記内部導体は、外部導体に設けられた スリットを介して外部導体の同一面またはその外部に部 分的に突出していることを特徴とする請求項2に記載の 堆積膜の製造装置。

【請求項4】 前記高周波電力の供給比率は、前記外部 導体の外周に配設され内部導体から分岐した高周波電力 分割路により電気的に接続された高周波電力放射部の面 積、高周波電力放射部と外部導体との距離、内部導体か ら分岐した高周波電力分割路と外部導体との距離により 調整するようにしたことを特徴とする請求項1に記載の 堆積膜の製造装置。

【請求項5】 前記高周波電力供給用電極は、その外部 導体と内部導体との間に原料ガスを導入して電極表面よ り成膜空間内に供給することを特徴とする請求項2~請 求項4のいずれか1項に記載の堆積膜の製造装置。

【請求項6】 前記成膜空間が複数の円筒状基体により 取り囲まれていることを特徴とする請求項1~請求項5 のいずれか1項に記載の堆積膜の製造装置。

【請求項7】 前記高周波電力の周波数が20MHz以上450MHz以下であることを特徴とする請求項1~請求項6のいずれか1項に記載の堆積膜の製造装置。

【請求項8】 成膜空間を有する反応容器内に少なくとも原料ガスと高周波電力を導入する手段を有し、前記反応容器内の基体上に堆積膜を形成するプラズマCVD法による堆積膜の製造方法において、前記成膜空間に周波数が20MHz以上450MHz以下のVHF電力を、その供給比率を調整することにより前記成膜空間内に均一に供給し堆積膜を製造することを特徴とする堆積膜の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は堆積膜、特にプラズマC VD法を用いた電子写真用非晶質シリコン(以下、a— Siと称す)系感光体の製造装置およびその製造方法に 関する。

[0002]

【従来の技術】電子写真用感光体を形成する光導電材料

としては、高感度で、SN比 [光電流 (Ip) /暗電流 (Id)〕が高く、照射する電磁波のスペクトル特性に 適合した吸収スペクトルを有すること、光応答性が早 く、所望の暗抵抗値を有すること、使用時において人体 に対して無害であること、等の特性が要求される。特 に、事務機としてオフイスで使用される電子写真装置内 に組み込まれる電子写真用光受容部材の場合には、上記 の使用時における無公害性は重要な点である。このよう な点に優れた性質を示す光導電材料に水素化アモルファ スシリコン(以下、「a-Si:H」と表記する)があ り、例えば、特公昭60-35059号公報には電子写 真用光受容部材としての応用が記載されている。上記し た従来の電子写真用感光体は、一般的には、導電性支持 体を50℃~400℃に加熱し、該支持体上に真空蒸着 法、スパッタリング法、イオンプレーティング法、熱C VD法、光CVD法、プラズマCVD法等の成膜法によ りa-Siからなる光導電層を形成する。なかでもプラ ズマCVD法、すなわち、原料ガスを直流または高周波 あるいはマイクロ波グロー放電によって分解し、支持体 上にa-Si堆積膜を形成する方法が好適なものとして 実用に付されている。また、特開昭56-83746号 公報においては、導電性支持体と、ハロゲン原子を構成 要素として含むa-Si(以下、「a-Si:X」と表 記する) 光導電層からなる電子写真用感光体が提案され ている。当該公報においては、a-Siにハロゲン原子 を1乃至40原子%含有させることにより、耐熱性が高 く、電子写真用感光体の光導電層として良好な電気的、 光学的特性を得ることができるとしている。また、特開 昭57-115556号公報には、a-Si堆積膜で構 成された光導電層を有する光導電部材の、暗抵抗値、光 感度、光応答性等の電気的、光学的、光導電的特性及び 耐湿性等の使用環境特性、さらには経時的安定性につい て改善を図るため、シリコン原子を母体としたアモルフ ァス材料で構成された光導電層上に、シリコン原子及び 炭素原子を含む非光導電性のアモルファス材料で構成さ れた表面障壁層を設ける技術が記載されている。更に、 特開昭60-67951号公報には、アモルファスシリ コン、炭素、酸素及び弗素を含有してなる透光絶縁性オ ーバーコート層を積層する感光体についての技術が記載 され、特開昭62-168161号公報には、表面層と して、シリコン原子と炭素原子と41~70原子%の水 素原子を構成要素として含む非晶質材料を用いる技術が 記載されている。一方、特開昭60-95551号公報 には、アモルファスシリコン感光体の画像品質向上のた めに、感光体表面近傍の温度を30乃至40℃に維持し て帯電、露光、現像および転写といった画像形成行程を 行うことにより、感光体表面での水分の吸着による表面 抵抗の低下とそれに伴って発生する画像流れを防止する 技術が開示されている。また、特開昭61-28311 6号公報には非晶質半導体の形成に適したマイクロ波プ

ラズマCVD法及びその装置が記載されている。特開昭63-149381号公報には、複数の円筒状基体を同心円上に設置し、円筒状基体に囲まれた放電空間にマイクロ波電力を投入することにより、基体上に非晶質膜を形成する技術が記載されている。これらの技術により、電子写真用a-Si系感光体の電気的、光学的、光導電的特性及び使用環境特性が向上し、それに伴って画像品質も向上してきた。

【0003】このようなa-Si系感光体の製造装置及 び製造方法は概略以下のようなものである。図7は電源 としてRF帯の周波数を用いたRFプラズマCVD法 (以後「RF-PCVD」と略記する) による電子写真 用光受容部材の製造装置の一例を示す模式的な構成図で ある。図7に示す製造装置の構成は以下の通りである。 この装置は大別すると、堆積装置7100、原料ガスの 供給装置7200、反応容器7111内を減圧にするた めの排気装置(図示せず)から構成されている。堆積装 置7100中の反応容器7111内には円筒状支持体7 112、支持体加熱用ヒーター7113、原料ガス導入 管7114が設置され、更に高周波マッチングボックス 7115が接続されている。原料ガス供給装置7200 は、SiH4、GeH4、H2、CH4、B2H6、P H3等の原料ガスのボンベ7221~7226とバルブ 7231~7236, 7241~7246, 7251~ 7256およびマスフローコントローラー7211~7 216から構成され、各原料ガスのボンベはバルブ72 60を介して反応容器7111内のガス導入管7114 に接続されている。この装置を用いた堆積膜の形成は、 例えば以下のように行なうことができる。まず、反応容 器7111内に円筒状支持体7112を設置し、不図示 の排気装置(例えば真空ポンプ)により反応容器711 1内を排気する。続いて、支持体加熱用ヒーター711 3により円筒状支持体7112の温度を200℃乃至3 50℃の所定の温度に制御する。堆積膜形成用の原料ガ スを反応容器7111に流入させるには、ガスボンベの バルブ7231~7237、反応容器のリークバルブ7 117が閉じられていることを確認し、又、流入バルブ 7241~7246、流出バルブ7251~7256、 補助バルブ7260が開かれていることを確認して、ま ずメインバルブ7118を開いて反応容器7111およ びガス配管内7116を排気する。次に真空計7119 の読みが約5×10-6Torrになった時点で補助バル ブ7260、流出バルブ7251~7256を閉じる。 その後、ガスボンベ7221~7226より各ガスをバ ルブ7231~7236を開いて導入し、圧力調整器7 261~7266により各ガス圧を2Kg/cm²に調 整する。次に、流入バルブ7241~7246を徐々に 開けて、各ガスをマスフローコントローラー7211~ 7216内に導入する。以上のようにして成膜の準備が 完了した後、以下の手順で各層の形成を行う。円筒状支

持体7112が所定の温度になったところで流出バルブ 7251~7256のうちの必要なものおよび補助バル ブ7260を徐々に開き、ガスボンベ7221~722 6から所定のガスをガス導入管7114を介して反応容 器7111内に導入する。次にマスフローコントローラ - 7211~7216によって各原料ガスが所定の流量 になるように調整する。その際、反応容器7111内の 圧力が1 Torr以下の所定の圧力になるように真空計 7119を見ながらメインバルブ7118の開口を調整 する。内圧が安定したところで、周波数13.56MH zのRF電源(不図示)を所望の電力に設定して、高周 波マッチングボックス7115を通じて反応容器711 1内にRF電力を導入し、グロー放電を生起させる。こ の放電エネルギーによって反応容器内に導入された原料 ガスが分解され、円筒状支持体7112上に所定のシリ コンを主成分とする堆積膜が形成されるところとなる。 所望の膜厚の形成が行われた後、RF電力の供給を止っ め、流出バルブを閉じて反応容器へのガスの流入を止 め、堆積膜の形成を終える。同様の操作を複数回繰り返 すことによって、所望の多層構造の光受容層が形成され る。それぞれの層を形成する際には必要なガス以外の流 出バルブはすべて閉じられていることは言うまでもな く、また、それぞれのガスが反応容器7111内、流出 バルブ7251~7256から反応容器7111に至る 配管内に残留することを避けるために、流出バルブ72 51~7256を閉じ、補助バルブ7260を開き、さ らにメインバルブ7118を全開にして系内を一旦高真 空に排気する操作を必要に応じて行う。膜形成の均一化 を図るために、層形成を行なっている間は、支持体 71 12を駆動装置(不図示)によって所定の速度で回転さ せることも有効である。さらに、上述のガス種およびバ ルブ操作は各々の層の作成条件にしたがって変更が加え られることは言うまでもない。一方、複数の感光体を同 時に形成でき、生産性の極めて高い図8に示した堆積膜 形成装置の開発も積極的に進められている。図8 (a) は概略断面図、図8(b)は図8(a)の切断線B-B'に沿う概略断面図である。反応容器801の側面に は排気管804が一体的に形成され、排気管804の他 端は不図示の排気装置に接続されている。反応容器80 1の上面と下面にはそれぞれ導波管803が取り付けら れ、各導波管803の他端は不図示のマイクロ波電源に 接続されている。各導波管803の反応容器801側の 端部にはそれぞれ誘電体窓802が気密封止されてい る。反応容器801の中心部を取り囲むように、堆積膜 の形成される6この円筒状基体805が互いに平行にな るように配置されている。各円筒状基体805は回転軸 808によって保持され、発熱体807によって加熱さ れるようになっている。モータ809を駆動すると、減 速ギア810を介して回転軸808が回転し、円筒状基 体805がその母線方向中心軸のまわりを自転するよう

20

5

になっている。反応容器801内の円筒状基体805と 各誘電体窓802で囲まれた空間があり、この空間が成 膜空間806となる。また、隣接する2個の円筒状基体 805の間の隙間には、それぞれ原料ガス導入管851 が設けられている。原料ガス導入管351は原料ガスを 成膜空間806に導入するようになっている。この装置 を用いて電子写真用感光体を作製するときは、まず、反 応容器801内を10-7Torr以下まで排気し、つい で、発熱体807により円筒状基体805を所望の温度 に加熱保持する。そして、原料ガス導入管851を介し て、原料ガスを反応容器801内に導入する。これと同 時並行的に周波数500MHz以上の好ましくは2.4 5 G H z のマイクロ波を導波管 8 0 3、誘電体窓 8 0 2 を経て反応容器801内に入射させる。その結果、成膜 空間806においてグロー放電が生起し、原料ガスは励 起解離して円筒状基体805上に推積膜が形成される。 このとき、モータ809を回転させることにより、円筒 状基体805の全周にわたって堆積膜を形成することが できる。

[0004]

【発明が解決しようとする課題】上記従来の装置及び方 法により、良好なa-Si系感光体が形成されるが、現 在では、これらに対してこれまで以上の特性の向上が要 求されてきており、それに対応していくため、より一層 の技術の向上が必要となっている。具体的には、画像濃 度むらの更なる軽減、光メモリーと呼ばれる電子写真画 像上の残像現象の低減等が挙げられる。光メモリーは前 回のコピー時に形成された潜像が、次回のコピー時まで に完全に消去されず、次回のコピー画像上にかすかに前 回のコピー画像が形成されてしまうものである。このよ うな電子写真画像特性向上のために、a-Si系感光体 製造技術、特にa-Si膜形成技術の更なる発展が必要 不可欠となっている。これを実現していく上での現在の 課題は主に次の2つに集約される。1つは画像濃度むら の軽減等に不可欠な大面積成膜時における膜質、及び膜 厚の均一化であり、もう1つは光メモリーの低減等に不 可欠な膜質の向上である。これらが同時に達成されて初 めて感光体の特性向上につながるものである。

【0005】aーSi膜の膜質向上に関しては、感光体に限らずさまざまな応用を目的として多くの工夫、改善が為され、日々着実にその技術の向上が達せられている。しかしながら、感光体の"大面積"という特殊性のために、必ずしもこれら技術が有効に作用するものではないというのが現状である。従って、aーSi系感光体製造分野において、大面積に渡る膜質及び膜厚の均一化技術は他のaーSi膜応用分野以上に極めて重要な役割を担うものである。例えば、aーSi膜形成技術として近年注目を浴びているものの1つにVHF帯の高周波電力を用いたVHFプラズマCVD(以後「VHF-PC VD」と略記する)法がある。VHF-PC VD法は膜

堆積速度が速く、また高品質なaーSi膜が得られるため、これを用いた各種製品製造法の開発が意欲的に進められている。しかしながら、このVHF-PCVD法は広範囲にわたって均一なブラズマを得ること、即ち広範囲にわたって均一な膜質、膜厚を得ることが困難であり、このプラズマの均一化という課題の達成なくしてaーSi系感光体製造への導入は実現困難であるという状況にある。逆にいえば、この課題を達成することにより

6

り、このプラズマの均一化という課題の達成なくしてaーSi系感光体製造への導入は実現困難であるという状況にある。逆にいえば、この課題を達成することによりVHF-PCVDに代表される新規aーSi原作製技術のaーSi系感光体製造技術への導入が可能となり、aーSi系感光体特性の大幅な向上が期待できるものである。このような状況下で、プラズマCVD法を用いたaーSi系感光体開発においては大面積プラズマ均一化技術の早期向上が強く望まれているものであり、この技術の向上なくして現在における上記要求に応えていくこと

【0006】そこで、本発明は上記問題を解決し、膜厚、膜質の均一な大面積の成膜が可能な堆積膜の製造装置およびその製造方法、特に、a-Si系感光体における特性向上に不可欠ともいうべき大面積プラズマの均一化を達成し、その特性向上を実現し得る堆積膜の製造装置およびその製造方法を提供することを目的とするものである。

[0007]

は困難な状況となっている。

【課題を解決するための手段】本発明は、上記目的を達 成するため、成膜空間を有する反応容器内に少なくとも 原料ガスと高周波電力を導入する手段を有し、前記反応 容器内の基体上に堆積膜を形成するプラズマCVD法に よる堆積膜の製造装置において、前記高周波電力を導入 する手段がその高周波電力の供給比率を調整することに より高周波電力を前記成膜空間内に均一に供給するよう に構成されている。その高周波電力の供給比率を調整す るための手段としては、本発明においては外部導体と内 部導体とからなる同軸構造伝送路のその外部導体に形成 したスリットによって調整する構成、または前記外部導 体の外周に設けた高周波電力放射部の面積、高周波電力 放射部と外部導体との距離、内部導体から分岐した高周 波電力分割路と外部導体との距離により調整する構成を 採用することができる。また前記内部導体は、外部導体 に設けられたスリットを介して外部導体の同一面、また はその外部に部分的に突出するように構成してもよい。 また、本発明においては、外部導体と内部導体との間に 原料ガスを導入して電極表面より成膜空間内に供給する ように構成すれば一層効果的である。

【0008】さらに、本発明の堆積膜の製造方法は、前記成膜空間に周波数が20MHz以上450MHz以下のVHF電力の供給比率を調整することによって、前記成膜空間内にそれを均一に供給して堆積膜を製造することを特徴としている。

50 [0009]

【作用】本発明は、上記のように高周波電力の供給比率 を調整することにより、成膜空間へのその供給がきわめ て均一になされるものである。成膜空間への高周波パワ ーの供給法として、本発明の手段によらず、例えば、棒 状電極により行なおうとした場合、一般に高周波電力供 給側と非供給側で成膜空間への高周波電力供給密度が大 きく異なってしまう点に問題が生じる。これを解消する 手段としてガス流量、圧力、パワー等の成膜条件を最適 化することが考えられるが、この場合、パワー供給密度 が均一となる条件と膜特性が最良となる条件とが必ずし も一致しないという問題が生じてしまう。また、他の手 段として2本の棒状電極を用い、各々逆方向からパワー を供給するという方法も考えられるが、この場合、高周 波電源が2つ必要となるだけでなく、これら2つの電源 から供給される高周波電力の位相差によっては、安定し たプラズマを得ることが困難であるという問題が生じ る。本発明は上記した構成により大面積プラズマの均一 化を達成することができ、それにより装置の大型化、高 価格化、プラズマの不安定化を伴うことなく、成膜条件 によらず常に大面積における膜質、膜厚の均一化を可能 とするものである。また、本発明においては、周波数2 $0 \sim 450 MHz$ のVHF電力の下でVHF-PCVD 法に用いた場合には、VHF-PCVD法の特長である 高品質膜の高速堆積を均一な膜厚、膜質を維持しながら 達成することができる。

【0010】以下、図面にもとづいて本発明を説明す る。図1-(1)は本発明に用いることができる高周波 電力供給用電極の一例を示したものである。図1 (a) はその概略図、図1(b)は図1(a)における切断線 B-B'に沿う概略断面図、また図1 (c)は切断線A -A'に沿う概略断面図である。図において、101は 外部導体、102は内部導体、103はスリット、10 4は前記スリット103が形成されていない電極部(以 下、この部分を実施例等において同軸部という)、10 5は前記スリット103が形成されている電極部(以 下、この部分を実施例等において非同軸部という)であ る。外部導体101は導電性材料で形成されていても良 いし、絶縁性材料の表面に導電性材料をコーティングし ても良く、また導電性材料の表面に絶縁性材料をコーテ イングしても良い。その際のコーテイング部は内面だけ でも良いし、外面だけでも良く、あるいは両面行なって も良い。内部導体102も導電性材料で形成されていて も良いし、絶縁材料の表面に導電性材料をコーティング しても良く、また導電性材料の表面に絶縁性材料をコー ティングしても良い。また、形状としては筒状であって も良いし、柱状であっても良い。図中には示していない が、外部導体101と内部導体102の間には絶縁材料 を部分的あるいは全体的に挿入しても良い。スリット1 03は外部導体の一部を開口することにより形成され る。形状は特に制限はなく、図中に示したような長方形

でも良いし、正方形、円形、楕円形等でも良い。また、 これらのスリットは軸方向に長い形状でも良いし、周方 向に長い形状でも良い。スリットの大きさに関しても特 に制限はなく、スリットから成膜空間へ所望の高周波電 力が供給されるよう適宜調整すれば良いが、スリットが 小さくなりすぎると成膜条件によっては反射電力が大き く所望の電力供給ができなくなったり、あるいは外部導 体101と内部導体102の間で放電が生起してしまう ことがあるので、各成膜条件に適したスリットの大きさ を選択する。スリットの数、配置は各装置、各条件にお いて成膜空間への高周波電力供給が均一になされるよう に調整されるものであって、スリットの形状、大きさを 全て同じにする必要はない。また、内部導体102は必 ずしも全領域において外部導体101内にある必要はな く、図1-(2)に示したように、内部導体102がス リット103を通して部分的に外部導体101より外に 突出していても構わないし、外部導体101と同一面ま で部分的に突出していても構わない。内部導体102の 一端より供給された高周波電力は、内部導体102と外 部導体101で構成される同軸構造伝送路に沿って電極 先端方向に伝送される。途中、スリットが配設された非 同軸部105において高周波電力の一部がスリットから 成膜空間中に供給される。スリットから成膜空間へ供給 される高周波電力の比率はスリットの形状、大きさによ り調整することができるが、高周波電力を成膜空間に均 一に供給するためのこれら寸法の最適値は生起するプラ ズマの特性により異なるので一義的に定まるものではな く、用いる成膜条件に応じてこれら寸法を調整する。ま た、本発明においては電極の外部導体101と内部導体 102の間にガスを流す構成とした場合には以下のよう な更なる効果を得ることができる。まず、導入するガス がHe、H2等の比較的放電生起しにくいものである場 合、前述したような外部導体101と内部導体102の 間での放電生起防止が可能となる。また、外部導体10 1と内部導体102の間で放電が生起しない条件(成膜 条件、電極構造)においては、外部導体101と内部導 体102の間に原料ガスを導入することができ、これに

【0011】図2は、本発明における高周波電力供給用電極の他の構成例を示したものである。図2(a)はその概略図、図2(b)は図2(a)における切断線B-B'に沿う概略断面図、また図2(c)は切断線A-A'に沿う概略断面図である。これは真空気密可能な反応容器内に成膜空間を取り囲むように複数の円筒状基体を配置し、該成膜空間内に少なくとも原料ガスと高周波電力を導入し、成膜空間内にグロー放電を生起することにより前記基体上に堆積膜を形成するプラズマCVD法による非晶質シリコン系感光体製造装置において、該成膜空間内に該高周波電力供給用の電極を有し、該電極の

よりガス管が不要となりガス管からの膜剥れによって生

じる画像欠陥低減が可能となる。

少なくとも一部が2層以上の電力伝送経路を有し、前記 高周波電力が該電力伝送経路の最内層より最外層へ伝送 され、該最外層より該成膜空間へ供給されるように構成 されている。このような構成によっても、先にに説明し た構成のものと同様の効果を得ることができる。以下、 図2に基づいてこれを説明する。図において201は外 部電力伝送経路であるところの高周波電力放射部、20 2は同軸外部導体、203は内部電力伝送経路であると ころの同軸内部導体、204は高周波電力分割路であ る。高周波電力放射部201、同軸外部導体202は導 電性材料で形成されていても良いし、絶縁性材料の表面 に導電性材料をコーテイングしても良く、また導電性材 料の表面に絶縁性材料をコーテイングしても良い。その 際のコーテイング部は内面だけでも良いし、外面だけで も良く、あるいは両面行なっても良い。同軸内部導体2 03、高周波電力分割路204も導電性材料で形成され ていても良いし、絶縁材料の表面に導電性材料をコーテ イングしても良く、また導電性材料の表面に絶縁性材料 をコーテイングしても良い。また、形状としては筒状で あっても良いし、柱状であっても良い。高周波電力放射 部201は図に示した円筒状に限られるものではなく、 他の形状であっても良い。また、図中には示していない が、同軸外部導体202と同軸内部導体203の間には 絶縁材料を部分的あるいは全体的に挿入しても良い。同 軸内部導体203の一端より供給された高周波電力は、 同軸内部導体203と同軸外部導体202で構成される 同軸構造伝送路に沿って電極先端方向に伝送される。途 中、同軸内部導体203から分岐した高周波電力分割路 204によりその一部は外部電力伝送経路を兼ねた高周 波電力放射部201へ供給され、高周波電力放射部20 1より成膜空間へと供給される。各高周波電力分割路2 04に分割される高周波電力の比率は分岐点における高 周波電力分割路204側のインピーダンスと同軸内部導 体203側のインピーダンスにより決定される。従っ て、各高周波電力放射部201への電力供給比率は、各 々の高周波電力放射部201の面積、同軸外部導体20 2との距離、高周波電力分割路204と同軸外部導体2 02との距離により調整することができるが、高周波電 力を成膜空間に均一に供給するためのこれら寸法の最適 値は生起するプラズマの特性により異なるので一義的に 定まるものではなく、用いる成膜条件に応じてこれら寸 法を調整する。また、本発明においては電極の同軸外部 導体202と同軸内部導体203の間にガスを流す構成 とした場合には以下のような更なる効果を得ることがで きる。まず、導入するガスがHe、H2等の比較的放電 生起しにくいものである場合、同軸外部導体202と同 軸内部導体203の間での異常放電防止の効果を得るこ とができる。また、同軸外部導体202と同軸内部導体 203の間に原料ガスを導入した場合には、ガス管が不

要となりガス管からの膜剥れによって生じる画像欠陥低

減が可能となる。

【0012】上記した発明を用いたa-Si系感光体製 造装置による堆積膜形成は、概略以下のような手順によ り行なうことができる。図3は本発明に用いることがで きるa-Si系感光体製造装置の一例を示した概略図で ある。図3において、301は反応容器、302は高周 波電極、304は反応容器301の側面に一体的に形成 された排気管、305は円筒状基体、306は成膜空 間、307は発熱体、308は回転軸、309はモー タ、310は減速ギア、311は高周波マッチングボッ クス、312は高周波電源、351は原料ガス導入管で ある。高周波電極302として本発明に用いることがで きる図1、または図2の構造の電極を用い、まず、反応 容器301内を10-7Torr以下まで排気し、つい で、発熱体307により円筒状基体305を所望の温度 に加熱保持する。そして、原料ガス導入管351を介し て、原料ガスを反応容器301内に導入する。原料ガス の流量が設定流量となり、また、反応容器301内の圧 力が安定したのを確認した後、高周波電源312よりマ ッチングボックス311を介して高周波電極302へ高 周波電力を供給する。高周波電極302より成膜空間3 06に放射された高周波電力により、成膜空間306に おいてグロー放電が生起し、原料ガスは励起解離して円 筒状基体305上に堆積膜が形成される。このとき、モ ータ309を回転させることにより、円筒状基体305 の全周にわたって堆積膜を形成することができる。

【0013】本発明を用いて作製しうるa-Si系感光体の層構成は例えば以下のようなものである。図9は、層構成を説明するための模式的構成図である。図9

(a) に示す電子写真用感光体900は、支持体901 の上にa-Si:H、Xからなり光導電性を有する光導 電層902が設けられている。図9(b)に示す電子写 真用感光体900は、支持体901の上に、a-Si: H, Xからなり光導電性を有する光導電層902と、ア モルファスシリコン系表面層903とから構成されてい る。図9(c)に示す電子写真用感光体900は、支持 体901の上に、a-Si:H, Xからなり光導電性を 有する光導電層902と、アモルファスシリコン系表面 層903と、アモルファスシリコン系電荷注入阻止層9 04とから構成されている。図9(d)に示す電子写真 用感光体900は、支持体901の上に、光導電層90 2が設けられている。該光導電層 9 0 2 はa - S i : H, Xからなる電荷発生層905ならびに電荷輸送層9 06とからなり、その上にアモルファスシリコン系表面 層903が設けられている。

【0014】本発明における感光体の支持体としては、 導電性でも電気絶縁性であってもよい。導電性支持体と しては、Al、Cr、Mo、Au、In、Nb、Te、 V、Ti、Pt、Pd、Fe等の金属、およびこれらの 合金、例えばステンレス等が挙げられる。また、ポリエ

ステル、ポリエチレン、ポリカーボネート、セルロース アセテート、ポリプロピレン、ポリ塩化ビニル、ポリス チレン、ポリアミド等の合成樹脂のフイルムまたはシー ト、ガラス、セラミック等の電気絶縁性支持体の少なく とも光受容層を形成する側の表面を導電処理した支持体 も用いることができる。支持体901の形状は平滑表面 あるいは凹凸表面の円筒状または板状無端ベルト状であ ることができ、その厚さは、所望通りの電子写真用感光 体900を形成し得るように適宜決定するが、電子写真 用感光体900としての可撓性が要求される場合には、 支持体901としての機能が充分発揮できる範囲内で可 能な限り薄くすることができる。しかしながら、支持体 901は製造上および取り扱い上、機械的強度等の点か ら通常は10μm以上とされる。

【0015】つぎに本発明によって製造される感光体の 光導電層について説明する。光導電層902は支持体9 01上に、所望特性が得られるように適宜成膜パラメー ターの数値条件が設定されて作成される。光導電層 9 0 2を形成するには、基本的にはシリコン原子(Si)を 供給し得るSi供給用の原料ガスと、水素原子(H)を 供給し得るH供給用の原料ガスまたは/及びハロゲン原 子(X)を供給し得るX供給用の原料ガスを、内部が減 圧にし得る反応容器内に所望のガス状態で導入して、該 反応容器内にグロー放電を生起させ、あらかじめ所定の 位置に設置されてある所定の支持体901上にa-S i:H, Xからなる層を形成させる。また、光導電層9 02中に水素原子または/及びハロゲン原子が含有され ることが必要であるが、これはシリコン原子の未結合手 を補償し、層品質の向上、特に光導電性および電荷保持 特性を向上させるために必須不可欠であるからである。 よって水素原子またはハロゲン原子の含有量、または水 素原子とハロゲン原子の和の量はシリコン原子と水素原 子または/及びハロゲン原子の和に対して10~40原 子%、より好ましくは15~25原子%とされるのが望 ましい。Si供給用ガスとなり得る物質としては、Si H4、Si2H6、Si3H8、Si4H10等のガス 状態の、またはガス化し得る水素化珪素(シラン類)が 有効に使用されるものとして挙げられ、更に層作成時の 取り扱い易さ、Si供給効率の良さ等の点でSiH4、 Si2H6が好ましいものとして挙げられる。そして、 形成される光導電層902中に水素原子を構造的に導入 し、水素原子の導入割合の制御をいっそう容易になるよ うに図り、良好な膜特性を得るために、これらのガスに 更にH2および/またはHeあるいは水素原子を含む珪 素化合物のガスも所望量混合して層形成することも効果 的である。また、各ガスは単独種のみでなく所定の混合 比で複数種混合しても差し支えないものである。またハ ロゲン原子供給用の原料ガスとして有効なのは、たとえ ばハロゲンガス、ハロゲン化物、ハロゲンをふくむハロ ゲン間化合物、ハロゲンで置換されたシラン誘導体等の

12

ガス状のまたはガス化し得るハロゲン化合物が好ましく 挙げられる。また、さらにはシリコン原子とハロゲン原 子とを構成要素とするガス状のまたはガス化し得る、ハ ロゲン原子を含む水素化珪素化合物も有効なものとして 挙げることができる。好適に使用し得るハロゲン化合物 としては、具体的には弗素ガス (F2)、BrF、C1 F、ClF3、BrF3、BrF5、IF3、IF7等 のハロゲン間化合物を挙げることができる。ハロゲン原 子を含む珪素化合物、いわゆるハロゲン原子で置換され たシラン誘導体としては、具体的には、たとえばSiF 4、Si2F6等の弗化珪素が好ましいものとして挙げ ることができる。光導電層902中に含有される水素原 子または/及びハロゲン原子の量を制御するには、例え ば支持体901の温度、水素原子または/及びハロゲン 原子を含有させるために使用される原料物質の反応容器 内へ導入する量、放電電力等を制御すればよい。 光導電 層902には必要に応じて伝導性を制御する原子を含有 させることが好ましい。伝導性を制御する原子は、光導 電層902中に万遍なく均一に分布した状態で含有され ても良いし、あるいは層厚方向には不均一な分布状態で 含有している部分があってもよい。前記伝導性を制御す る原子としては、半導体分野における、いわゆる不純物 を挙げることができ、p型伝導特性を与える周期律表第 III b族に属する原子(以後「第III b族原子」と 略記する)またはn型伝導特性を与える周期律表第Vb 族に属する原子(以後「第Vb族原子」と略記する)を 用いることができる。第IIIb族原子としては、具体 的には、硼素 (B)、アルミニウム (A1)、ガリウム (Ga)、インジウム (In)、タリウム (T1) 等が あり、特にB、Al、Gaが好適である。第Vb族原子 としては、具体的には燐 (P)、砒素 (As)、アンチ モン(Sb)、ビスマス(Bi)等があり、特にP、A sが好適である。光導電層 9 0 2 に含有される伝導性を 制御する原子の含有量としては、好ましくは1×10-2 ~1×10⁴原子ppm、より好ましくは5×10⁻²~ 5×10³原子ppm、最適には1×10⁻¹~1×10³ 原子ppmとされるのが望ましい。伝導性を制御する原 子、たとえば、第IIIb族原子あるいは第Vb族原子 を構造的に導入するには、層形成の際に、第IIIb族 原子導入用の原料物質あるいは第Vb族原子導入用の原 料物質をガス状態で反応容器中に、光導電層902を形 成するための他のガスとともに導入してやればよい。第 Ⅰ Ι Ι Ι b族原子導入用の原料物質あるいは第 Vb 族原子 導入用の原料物質となり得るものとしては、常温常圧で ガス状のまたは、少なくとも層形成条件下で容易にガス 化し得るものが採用されるのが望ましい。そのような第 IIIb族原子導入用の原料物質として具体的には、硼 素原子導入用としては、B2H6、B4H10、B5H 9、B5H11、B6H10、B6H12、B6H14 等の水素化硼素、BF3、BCl3、BBr3等のハロ

13 ゲン化硼素等が挙げられる。この他、AICl3、Ga Cl3、Ga (CH3) 3、InCl3、TlCl3等も 挙げることができる。第Vb族原子導入用の原料物質と して有効に使用されるのは、燐原子導入用としては、P H3、P2H4等の水素化燐、PH4I、PF3、PF 5、PCl3、PCl3、PBr3、PBr5、PI3等 のハロゲン化燐が挙げられる。この他、AsH3、As F3、AsCl3、AsBr3、AsF5、SbH3、 SbF3、SbF5、SbCl3、SbCl3、BiH 3、BiCl3、BiBr3等も第Vb族原子導入用の 出発物質の有効なものとして挙げることができる。ま た、これらの伝導性を制御する原子導入用の原料物質を 必要に応じてH2および/またはHeにより希釈して使 用してもよい。さらに光導電層903に炭素原子及び/ または酸素原子及び/または窒素原子を含有させること も有効である。炭素原子及び/または酸素原子/及びま たは窒素原子の含有量はシリコン原子、炭素原子、酸素 原子及び窒素原子の和に対して好ましくは1×10-5~ 10原子%、より好ましくは1×10-4~8原子%、最 適には1×10-3~5原子%が望ましい。炭素原子及び /または酸素原子及び/または窒素原子は、光導電層中 に万遍なく均一に含有されても良いし、光導電層の層厚 方向に含有量が変化するような不均一な分布をもたせた 部分があっても良い。光導電層902の層厚は所望の電 子写真特性が得られること及び経済的効果等の点から適 直所望にしたがって決定され、好ましくは1~100μ m、より好ましくは20~50µm、最適には23~4 5μmとされるのが望ましい。所望の膜特性を有する光 導電層902を形成するには、Si供給用のガスと希釈 ガスとの混合比、反応容器内のガス圧、放電電力ならび に支持体温度を適宜設定することが必要である。希釈ガ スとして使用するH2および/またはHeの流量は、層 設計にしたがって適宜最適範囲が選択される。反応容器 内のガス圧も同様に層設計にしたがって適宜最適範囲が 選択されるが、通常の場合1×10-4~10 Torr、 好ましくは5×10-4~5Torr、最適には1×10 -3~ l Torrとするのが好ましい。光導電層を形成す るための支持体温度、ガス圧の望ましい数値範囲として

【0016】つぎに、本発明によって製造される感光体 の表面層について説明する。上述のようにして支持体9 01上に形成された光導電層902の上に、更にアモル ファスシリコン系の表面層903を形成することが好ま しい。この表面層903は主に耐湿性、連続繰り返し使 用特性、電気的耐圧性、使用環境特性、耐久性向上を主 たる目的として設けられる。表面層903は、アモルフ ァスシリコン系の材料であればいれずの材質でも可能で

前記した範囲が挙げられるが、条件は通常は独立的に別

々に決められるものではなく、所望の特性を有する光受

容部材を形成すべく相互的且つ有機的関連性に基づいて

最適値を決めるのが望ましい。

14

あるが、例えば、水素原子(H)及び/またはハロゲン 原子(X)を含有し、更に炭素原子を含有するアモルフ ァスシリコン (以下「a-SiC:H, X」と表記す る)、水素原子(H)及び/またはハロゲン原子(X) を含有し、更に酸素原子を含有するアモルファスシリコ ン (以下「a-SiO:H, X」と表記する)、水素原 子(H)及び/またはハロゲン原子(X)を含有し、更 に窒素原子を含有するアモルファスシリコン (以下 「a - SiN: H, X」と表記する)、水素原子(H) 及び 10 /またはハロゲン原子 (X) を含有し、更に炭素原子、 酸素原子、窒素原子の少なくとも一つを含有するアモル ファスシリコン (以下「a-SiCON:H, X」と表 記する)等の材料が好適に用いられる。表面層903は 真空堆積膜形成方法によって、所望特性が得られるよう に適宜成膜パラメーターの数値条件が設定されて作成さ れる。例えば、a-SiC:H, Xよりなる表面層90 3を形成するには、基本的にはシリコン原子 (Si)を 供給し得るSi供給用の原料ガスと、炭素原子(C)を 供給し得るC供給用の原料ガスと、水素原子(H)を供 給し得るH供給用の原料ガスまたは/及びハロゲン原子 (X)を供給し得るX供給用の原料ガスを、内部を減圧 にし得る反応容器内に所望のガス状態で導入して、該反 応容器内にグロー放電を生起させ、あらかじめ所定の位 置に設置された光導電層902を形成した支持体901 上にa-SiC:H, Xからなる層を形成すればよい。 表面層の材質としてはシリコンを含有するアモルファス 材料ならば何れでも良いが、炭素、窒素、酸素より選ば れた元素を少なくとも 1 つ含むシリコン原子との化合物 が好ましく、特にa-SiCを主成分としたものが好ま しい。表面層をa-SiCを主成分として構成する場合 の炭素量は、シリコン原子と炭素原子の和に対して30 %から90%の範囲が好ましい。また、表面層903中 に水素原子または/及びハロゲン原子が含有されること が必要であるが、これはシリコン原子の未結合手を補償 し、層品質の向上、特に光導電性特性および電荷保持特 性を向上させるために重要である。水素含有量は、構成 原子の総量に対して通常の場合30~70原子%、好適 には35~65原子%、最適には40~60原子%とす るのが望ましい。また、弗素原子の含有量として、通常 の場合は0.01~15原子%、好適には0.1~10 原子%、最適には0.6~4原子%とされるのが望まし い。表面層の形成において使用されるシリコン(Si) 供給用ガスとなり得る物質としては、SiH4、Si2 H6、Si3H8、Si4H10等のガス状態の、また はガス化し得る水素化珪素(シラン類)が有効に使用さ れるものとして挙げられ、更に層作成時の取り扱い易 さ、Si供給効率の良さ等の点でSiH4、Si2H6 が好ましいものとして挙げられる。また、これらのSi 供給用の原料ガスを必要に応じてH2、He、Ar、N e等のガスにより希釈して使用してもよい。炭素供給用

ガスとなり得る物質としては、CH4、C2H6、C3 H8、C4H1O等のガス状態の、またはガス化し得る 炭化水素が有効に使用されるものとして挙げられ、更に 層作成時の取り扱い易さ、Si供給効率の良さ等の点で CH4、C2H6が好ましいものとして挙げられる。ま た、これらのC供給用の原料ガスを必要に応じてH2、 He、Ar、Ne等のガスにより希釈して使用してもよ い。窒素または酸素供給用ガスとなり得る物質として は、NH3、NO、N2O、NO2、O2、CO、CO 2、N2等のガス状態の、またはガス化し得る化合物が 有効に使用されるものとして挙げられる。また、これら の窒素、酸素供給用の原料ガスを必要に応じてH2、H e、Ar、Ne等のガスにより希釈して使用してもよ い。また、形成される表面層903中に導入される水素 原子の導入割合の制御をいっそう容易になるように図る ために、これらのガスに更に水素ガスまたは水素原子を 含む珪素化合物のガスも所望量混合して層形成すること が好ましい。また、各ガスは単独種のみでなく所定の混 合比で複数種混合しても差し支えないものである。ハロ ゲン原子供給用の原料ガスとして有効なのは、たとえば ハロゲンガス、ハロゲン化物、ハロゲンをふくむハロゲ ン間化合物、ハロゲンで置換されたシラン誘導体等のガ ス状のまたはガス化し得るハロゲン化合物が好ましく挙 げられる。また、さらにはシリコン原子とハロゲン原子 とを構成要素とするガス状のまたはガス化し得る、ハロ ゲン原子を含む水素化珪素化合物も有効なものとして挙 げることができる。本発明において好適に使用し得るハ ロゲン化合物としては、具体的には弗素ガス(F2)、 BrF, ClF, ClF3, BrF3, BrF5, IF 3、 IF 7等のハロゲン間化合物を挙げることができ る。ハロゲン原子を含む珪素化合物、いわゆるハロゲン 原子で置換されたシラン誘導体としては、具体的には、 たとえばSiF4、Si2F6等の弗化珪素が好ましい ものとして挙げることができる。表面層903中に含有 される水素原子または/及びハロゲン原子の量を制御す るには、例えば支持体901の温度、水素原子または/ 及びハロゲン原子を含有させるために使用される原料物 質の反応容器内へ導入する量、放電電力等を制御すれば よい。炭素原子及び/または酸素原子及び/または窒素 原子は、表面層中に万遍なく均一に含有されても良い し、表面層の層厚方向に含有量が変化するような不均一 な分布をもたせた部分があっても良い。さらに表面層 9 03には必要に応じて伝導性を制御する原子を含有させ ることが好ましい。伝導性を制御する原子は、表面層 9 03中に万遍なく均一に分布した状態で含有されても良 いし、あるいは層厚方向には不均一な分布状態で含有し ている部分があってもよい。前記の伝導性を制御する原 子としては、半導体分野における、いわゆる不純物を挙 げることができ、p型伝導特性を与える周期律表第II Ib族に属する原子(以後「第IIIb族原子」と略記

16 する)またはn型伝導特性を与える周期律表第Vb族に 属する原子(以後「第Vb族原子」と略記する)を用い ることができる。第IIIb族原子としては、具体的に は、硼素(B)、アルミニウム(A1)、ガリウム(G a)、インジウム (In)、タリウム (Tl) 等があ り、特にB、AI、Gaが好適である。第Vb族原子と しては、具体的には燐 (P)、砒素 (As)、アンチモ ン(Sb)、ビスマス(Bi)等があり、特にP、As が好適である。表面層 9 0 3 に含有される伝導性を制御 する原子の含有量としては、好ましくは1×10-3~1 $\times 10^3$ 原子ppm、より好ましくは $1\times 10^{-2}\sim 5\times$ 10²原子ppm、最適には1×10⁻¹~1×10²原子 ppmとされるのが望ましい。伝導性を制御する原子、 たとえば、第IIIb族原子あるいは第Vb族原子を構 造的に導入するには、層形成の際に、第IIIb族原子 導入用の原料物質あるいは第Vb族原子導入用の原料物 質をガス状態で反応容器中に、表面層903を形成する ための他のガスとともに導入してやればよい。第III b族原子導入用の原料物質あるいは第Vb族原子導入用 の原料物質となり得るものとしては、常温常圧でガス状 のまたは、少なくとも層形成条件下で容易にガス化し得 るものが採用されるのが望ましい。そのような第III b族原子導入用の原料物質として具体的には、硼素原子 導入用としては、B2H6、B4H10、B5H9、B 5H11、B6H10、B6H12、B6H14等の水 素化硼素、BF3、BCl3、BBr3等のハロゲン化 硼素等が挙げられる。この他、AICl3、GaCl3、 Ga (CH3) 3、InCl3、TlCl3等も挙げるこ とができる。第Vb族原子導入用の原料物質として、有 効に使用されるのは、燐原子導入用としては、PH3、 P2H4等の水素化燐、PH4I、PF3、PF5、P Cl3、PCl5、PBr3、PBr5、PI3等のハロ ゲン化燐が挙げられる。この他、AsH3、AsF3、 AsCl3, AsBr3, AsF5, SbH3, SbF 3, SbF5, SbC13, SbC15, BiH3, Bi Cl3、BiBr3等も第Vb族原子導入用の出発物質 の有効なものとして挙げることができる。また、これら の伝導性を制御する原子導入用の原料物質を必要に応じ てH2、He、Ar、Ne等のガスにより希釈して使用 してもよい。表面層903の層厚としては、通常0.0 $1 \sim 3 \mu m$ 、好適には 0.05 ~ 2 μm 、最適には 0. 1~1μmとされるのが望ましいものである。層厚が 0.01μmよりも薄いと光受容部材を使用中に摩耗等 の理由により表面層が失われてしまい、3μmを越える と残留電位の増加等の電子写真特性の低下がみられる。 表面層904は、その要求される特性が所望通りに与え られるように注意深く形成される。即ち、Si、C及び

/またはN及び/またはO、H及び/またはXを構成要

素とする物質はその形成条件によって構造的には結晶か

らアモルファスまでの形態を取り、電気物性的には導電

性から半導体性、絶縁性までの間の性質を、又、光導電 的性質から非光導電的性質までの間の性質を各々示すの で、本発明においては、目的に応じた所望の特性を有す る化合物が形成される様に、所望に従ってその形成条件 の選択が厳密になされる。例えば、表面層903を耐圧 性の向上を主な目的として設けるには、使用環境におい て電気絶縁性的挙動の顕著な非単結晶材料として作成さ れる。又、連続繰り返し使用特性や使用環境特性の向上 を主たる目的として表面層903が設けられる場合に は、上記の電気絶縁性の度合はある程度緩和され、照射 される光に対して有る程度の感度を有する非単結晶材料 として形成される。目的を達成し得る特性を有する表面 層903を形成するには、支持体901の温度、反応容 器内のガス圧を所望にしたがって、適宜設定する必要が ある。支持体901の温度(Ts)は、層設計にしたが って適宜最適範囲が選択されるが、通常の場合、好まし くは200~350℃、より好ましくは230~330 ℃、最適には250~300℃とするのが望ましい。反 応容器内のガス圧も同様に層設計にしたがって適宜最適 範囲が選択されるが、通常の場合、好ましくは1×10 -4~10Torr、より好ましくは5×10-4~5To rr、最適には1×10-3~lTorrとするのが好ま しい。表面層を形成するための支持体温度、ガス圧の望 ましい数値範囲として前記した範囲が挙げられるが、条 件は通常は独立的に別々に決められるものではなく、所 望の特性を有する光受容部材を形成すべく相互的且つ有 機的関連性に基づいて最適値を決めるのが望ましい。ま た表面層903と光導電層902との間に炭素原子及び /または酸素原子及び/または窒素原子の含有量が光導 電層902に向かって連続的に減少する領域を設けても 良い。これにより表面層と光導電層の密着性を向上さ せ、界面での光の反射による干渉の影響をより少なくす ることができると同時に、界面でのキャリアのトラップ を防止し、感光体特性向上を達し得る。

【0017】つぎに、本発明によって製造される感光体 の電荷注入阻止層について説明する。必要に応じて導電 性支持体と光導電層との間に、導電性支持体側からの電 荷の注入を阻止する働きのある電荷注入阻止層を設けて もよい。すなわち、電荷注入阻止層は感光体が一定極性 の帯電処理をその表面に受けた際、支持体側より光導電 層側に電荷が注入されるのを阻止する機能を有し、逆の 極性の帯電処理を受けた際にはそのような機能は発揮さ れない、いわゆる極性依存性を有している。そのような 機能を付与するために、電荷注入阻止層には伝導性を制 御する原子を光導電層に比べ比較的多く含有させる。該 層に含有される伝導性を制御する原子は、該層中に万遍 なく均一に分布されても良いし、あるいは層厚方向には 万遍なく含有されてはいるが、不均一に分布する状態で 含有している部分があってもよい。分布濃度が不均一な 場合には、支持体側に多く分布するように含有させるの

が好適である。しかしながら、いずれの場合にも支持体 の表面と平行面内方向においては、均一な分布で万遍な く含有されることが面内方向における特性の均一化をは かる点からも必要である。電荷注入阻止層に含有される 伝導性を制御する原子としては、半導体分野における、 いわゆる不純物を挙げることができ、p型伝導特性を与 える周期律表第IIIb族に属する原子(以後「第II I b族原子」と略記する) または n 型伝導特性を与える 周期律表第Vb族に属する原子(以後「第Vb族原子」 と略記する)を用いることができる。第111 b族原子 としては、具体的には、B (ほう素), A 1 (アルミニ ウム), Ga (ガリウム), In (インジウム), Ta (タリウム) 等があり、特にB, A1, Gaが好適であ る。第Vb族原子としては、具体的にはP(リン), A s (砒素), Sb (アンチモン), Bi (ビスマス) 等 があり、特にP, Asが好適である。電荷注入阻止層中 に含有される伝導性を制御する原子の含有量としては、 所望にしたがって適宜決定されるが、好ましくは10~ 1×10⁴原子ppm、より好適には50~5×10³原 子ppm、最適には1×10²~1×10³原子ppmと されるのが望ましい。さらに、電荷注入阻止層には、炭 素原子、窒素原子及び酸素原子の少なくとも一種を含有 させることによって、該電荷注入阻止層に直接接触して 設けられる他の層との間の密着性の向上をよりいっそう 図ることができる。該層に含有される炭素原子または窒 素原子または酸素原子は該層中に万遍なく均一に分布さ れても良いし、あるいは層厚方向には万遍なく含有され てはいるが、不均一に分布する状態で含有している部分 があってもよい。しかしながら、いずれの場合にも支持 体の表面と平行面内方向においては、均一な分布で万遍 なく含有されることが面内方向における特性の均一化を はかる点からも必要である。電荷注入阻止層の全層領域 に含有される炭素原子及び/または窒素原子および/ま たは酸素原子の含有量は、本発明の目的が効果的に達成 されるように適宜決定されるが、一種の場合はその量と して、二種以上の場合はその総和として、好ましくは1 ×10-3~50原子%、より好適には5×10-3~30 原子%、最適には1×10-2~10原子%とされるのが 望ましい。また、電荷注入阻止層に含有される水素原子 および/またはハロゲン原子は層内に存在する未結合手 を補償し膜質の向上に効果を奏する。電荷注入阻止層中 の水素原子またはハロゲン原子あるいは水素原子とハロ ゲン原子の和の含有量は、好適には1~50原子%、よ り好適には5~40原子%、最適には10~30原子% とするのが望ましい。電荷注入阻止層の層厚は所望の電 子写真特性が得られること、及び経済的効果等の点から 好ましくは0.1~5μm、より好ましくは0.3~4 μ m、最適には 0. 5 ~ 3 μ m とされるのが望ましい。 電荷注入阻止層を形成するには、前述の光導電層を形成 する方法と同様の真空堆積法が採用される。光導電層9

02と同様に、Si供給用のガスと希釈ガスとの混合 比、反応容器内のガス圧、放電電力ならびに支持体90 1の温度を適宜設定することが必要である。希釈ガスで あるH2および/またはHeの流量は、層設計にしたが って適宜最適範囲が選択されるが、Si供給用ガスに対 しH2および/またはHeを、通常の場合1~20倍、 好ましくは3~15倍、最適には5~10倍の範囲に制 御することが望ましい。反応容器内のガス圧も同様に層 設計にしたがって適宜最適範囲が選択されるが、通常の 場合1×10-4~10Torr、好ましくは5×10-4 ~5 Torr、最適には1×10⁻³~1 Torrとする のが好ましい。電荷注入阻止層を形成するための希釈ガ スの混合比、ガス圧、放電電力、支持体温度の望ましい 数値範囲として前記した範囲が挙げられるが、これらの 層作成ファクターは通常は独立的に別々に決められるも のではなく、所望の特性を有する表面層を形成すべく相 互的且つ有機的関連性に基づいて各層作成ファクターの 最適値を決めるのが望ましい。支持体901と光導電層 902あるいは電荷注入阻止層904との間の密着性の 一層の向上を図る目的で、例えば、Si3N4、SiO 2、Si〇、あるいはシリコン原子を母体とし、水素原 子及び/またはハロゲン原子と、炭素原子及び/または 酸素原子及び/または窒素原子とを含む非晶質材料等で 構成される密着層を設けても良い。更に、支持体からの 反射光による干渉模様の発生を防止するための光吸収層 を設けても良い。

[0018]

【実施例】以下、本発明の実施例を説明するが、本発明 はこれらにより何等制限されるものではない。

【0019】 [実施例1] 図3に示す電子写真用感光体 の製造装置を用い、髙周波電極として図4-(1)に示 す構造の電極を用い、直径108mm、長さ358mm の円筒状アルミニウムシリンダー上に、表1に示す条件 で電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を 作製した。VHF電源312の発振周波数は450MH zとした。電極の全長は400mm、外部導体101は 外径40mm、内径36mmのSUS304製である。 内部導体102は外径10mmの円柱状である。また、 スリット103は外部導体軸方向に5個、周方向には3 こ、合計15個を配置した。スリットの配置位置は図4 - (1)中に示した通りであり、a,k=15mm、 b, d, f, h, $j = 50 \, \text{mm}$, c, e, g, i = 30mmである。スリット幅(周方向)は30mmとした。 このような条件で作製されたa-Si感光体を本テスト 用に改造されたキヤノン製の複写機NP-6060に設 置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯 電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度む ら」、「総合画像特性」の5項目とし、以下の具体的評 価法により各項目の評価を行なった。

「帯電能」・・・複写機の主帯電器に一定の電流を流し

たときの現像器位置での暗部電位を測定する。したがって、暗部電位が大きいほど帯電能が良好であることを示す。感光体軸方向測定位置は中央位置とした。

「感度」・・・現像器位置での暗部電位が一定値となるよう主帯電器電流を調整した後、原稿に反射濃度 0.0 1以下の所定の白紙を用い、現像器位置での明部電位が所定の値となるよう像露光光量を調整した際の像露光光量により評価する。したがって、像露光光量が少ないほど感度が良好であることを示す。感光体軸方向測定位置は中央位置とした。

「光メモリー」・・・現像器位置における暗部電位が所定の値となるよう主帯電器の電流値を調整した後、所定の白紙を原稿とした際の明部電位が所定の値となるよう像露光光量を調整する。この状態でキヤノン製ゴーストテストチャート(部品番号:FY9-9040)に反射濃度1.1、直径5mmの黒丸を貼りつけたものを原稿台に置き、その上にキヤノン製中間調チャートを重ねておいた際のコピー画像において、中間調コピー上に認められるゴーストチャートの直径5mmの黒丸の反射濃度と中間調部分の反射濃度との差を測定することにより行なった。

「帯電能・感度むら」・・・帯電能及び感度を上述した 方法により、感光体軸方向に1cm間隔で35点測定 し、それら測定値の最大値と最小値の差により評価し た。

「総合画像特性」・・・画像流れ、ドラム上球状突起に 起因する画像欠陥等を含め、コピー画像を総合的に判断 した。

評価結果を表2に示す。いずれの項目においても良好な 結果が得られ、本発明により特性むらが充分に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si系感光体が作製されることが確認された。

【0020】[実施例2]図3に示す電子写真用感光体 の製造装置を用い、実施例1と同様にして、直径108 mm、長さ358mmの円筒状アルミニウムシリンダー 上に、表1に示す条件で電荷注入阻止層、光導電層、表 面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発 振周波数は実施例1と同様に450MHzとした。電極 の全長は400mm、外部導体401は外径40mm、 内径36mmのSUS304製である。内部導体402 は外径10mmの円柱状である。また、スリット403 は外部導体軸方向に5個、周方向には3こ、合計15個 を配置した。スリットの配置位置は図4-(1) 中に示 した通りであり、a, c, e, g, i, k=25 m m、 b = 50 mm, d = 40 mm, f = 30 mm, h = 60mm、j=70mmである。スリット幅(周方向)は3 0 mmとした。このような条件で作製されたa-Si感 光体を本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP -6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。 評価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、

「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価されてもなった。評価結果を表2に示す。いずれの項目においても良好な結果が得られ、本発明により特性むらが極めて均一に抑えられた状態で特性が非常に優れたa—Si系感光体が作製されることが確認された。

【0021】(比較例1)高周波電極として、直径40mm、長さ400mmのSUS304製棒状電極を用いる以外は実施例1と同様にして、図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、表1に示す条件で電荷注入阻 10止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は実施例1と同様に450*

*MHzとした。作製されたa-Si感光体を実施例1に 用いた本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP-6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。 評価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、 「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目と し、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価 を行なった。評価結果を表2に示す。実施例1、2と比 較し、帯電能・感度むらが大きく、またその他の特性も 実施例1、2と比べ不十分なものであった。

22

[0022]

【表1】

	電荷注入阻止層	光導電層	表面層
ガス種および流量			
SiH4 [sccw]	200	200	10
H2 [SCCM]	300	800	
B2H6 [ppm] SiH4に対し	1000	0.5	
NO [scck]	50		
CH4 [SCCK]	1		500
基板温度 [℃]	240	240	240
内圧 [mforr]	15	20	30
Power [W]	700	700	800
與厚 [µm]	3	30	0.5

[0023]

【表2】

	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	総合配役特性		
実施例 1	0~0	0~0	0	0~0	0~0		
実施例 2	0~0	0~0	0	0	0~0		
比較例1	△~0	Δ~0	Δ~0	▲~△	Δ		

○: たいへん良い▲: やや悪い

〇:良い ×:悪い

△: 普通

[実施例3] 図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、高周波電極として図4-(2)に示す構造の電極を用い、直径108mm、長さ358mmの円筒状アルミニウムシリンダー上に、表3に示す条件で電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。 収 HF電源312の発振周波数は20MHzとした。電極の全長は400mm、外部導体401は外径20mm、内径16mmのSUS304製である。内部導体402は外径8mmの円柱状であり、各スリット部において図4-(2)に示したような突出部を設けた。突出部はスリット形状よりも各辺6mm小さく、外部導体表面より外部に2mm突出している。スリット403は外部導体軸方向に5個、周方向には3こ、合計15個を配置した。スリットの配置位置は図4-(2)中に示した通り

であり、a, c, e, g, i, $k=25\,\mathrm{mm}$ 、b, $j=60\,\mathrm{mm}$ 、d, $h=50\,\mathrm{mm}$ 、 $f=30\,\mathrm{mm}$ である。スリット幅(周方向)は $15\,\mathrm{mm}$ とした。このような条件で作製されたa-Si感光体を本テスト用に改造されたキャノン製の複写機 $NP-6060\,\mathrm{cl}$ 設置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結果を表4に示す。いずれの項目においても良好な結果が得られ、本発明により特性むらが極めて均一に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si 系感光体が作製されることが確認された。

50 【0024】(比較例2)高周波電極として、直径20

mm、長さ400mmのSUS304製棒状電極を用いる以外は実施例3と同様にして、図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、表2に示す条件で電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は実施例3と同様に20MHzとした。作製されたa-Si感光体を実施例2に用いた本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP-606060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。評*

*価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結果を表4に示す。実施例3と比較し、特性は不十分なものであり、特に帯電能・感度むらにおいて大きな差異が認められた。

[0025]

【表3】

	電荷注入阻止層	光導電層	表面層
ガス種および流量			
SiH4 [scom]	200	500	40
H2 [secu]	1000	1500	
B2H6 [ppm] SiH4行対し	1000	1.2	
NO [scom]	10	1	
CH4 [secre]		i	400
基板温度 [℃]	240	240	240
内圧 [mTorr]	110	130	100
Power [W]	1000	1000	800
膜厚 [μα]	3	30	0.5

[0026]

【表4】

		帯電能	嗾度	光メモリー	帯電能・感度むら	秘合函像特性
1	実施例3	O~O	0~0	0	0	0~0
	比較例2	Δ~0	Δ~0	Δ~0	▲~△	Δ

○:たいへん良い▲:やや悪い

○: 良い ×: 悪い △:普通

[実施例4] 実施例2に用いた電極を改造し、図5に示 すようにスリット部に直径1mmの穴を1個/cm²の 密度で形成したテフロン材を埋め込み、本実施例用の電 極とした。図5において(b)は(a)におけるB-B'での断面を示したものであり、501は外部導体、 502は内部導体、503は外部導体501に設けられ たスリットであり、テフロン材により埋められている。 テフロン材には上述したように、1個/cm2の密度で 直径1mmのガス噴出口506が設けられている。50 4は同軸部、505は非同軸部を示している。このよう な電極を図3に示すa-Si系感光体製造装置に設置 し、更に図3中に示されている原料ガス導入管351を 除去した。代わって図5に示した構造の高周波電極30 2の内部導体と外部導体の間に原料ガスを導入し、スリ ット部のテフロン材に設けられたガス噴出口(図5中5 06)より成膜空間内に原料ガスを導入した。このよう な装置構成により、直径108mm、長さ358mmの 円筒状アルミニウムシリンダー上に、表5に示す条件で 電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作

製した。VHF電源312の発振周波数は105MHz とした。電極の全長は400mm、外部導体501は外 径40mm、内径36mmのSUS304製であり、内 部導体502は外径10mmの円柱状である。また、ス リット503は外部導体軸方向に5個、周方向には3 こ、合計15個を配置されている。スリットの配置位 置、各スリットの寸法は実施例2と同様とした。このよ うな条件で作製されたaーSi感光体を本テスト用に改 造されたキヤノン製の複写機NP-6060に設置し、 感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯電 能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度む ら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様 の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結 果を表6に示す。いずれの項目においても良好な結果が 得られ、本発明により特性むらが極めて均一に抑えられ た状態で特性が非常に優れたa-Si系感光体が作製さ れることが確認された。また、本実施例において高周波 電極と原料ガス導入管を兼用させたことにより、作製さ 50 れた感光体上の球状突起が減少し、画像欠陥が非常に少

ない極めて良好な電子写真画像が得られた。

【0027】(比較例3)図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、高周波電極として直径401mm、長さ400mmのSUS304製棒状電極を用いて実施例4と同様に表5に示す条件で電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は実施例4と同様に105MHzとした。作製されたa-Si感光体を実施例4に用いた本テスト用に改造されたキャノン製の複写機NP-6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は*10

*「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行った。評価結果を表6に示す。実施例4と比較し、特性は不十分なものであり、特に帯電能・感度むら、及び感光体上の球状突起に起因する画像欠陥において大きな差異が認められた。

26

[0028]

【表5】

	電荷注入阻止層	光導電層	表面層
ガス種および流量			
SiH4 [SCCM]	100	300	10
H2 [SCCM]	1000	1500	
B2H6 [ppm] SiH4に対し	2000	0.3	
NO [SCCX]	5		
CH4 [SCCN]			500
基板温度 [℃]	240	240	240
内圧 [mTorr]	55	65	50
Power [W]	300	500	200
膜厚 [µm]	3	30	0,5

[0029]

【表 6 】

	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	総合画像特性
実施例 4	0~0	0~0	0	0	0
比較例3	△~0	Δ~0	Δ~0	▲~△	Δ

○: たいへん良い▲: やや悪い

〇:良い ×:悪い

△:普通

[実施例5] 図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、高周波電極として図6に示す構造の電極を用い、直径108mm、長さ358mmの円筒状アルミニウムシリンダー上に、表7に示す条件で電荷輸送層、電荷発生層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は200MHzとした。電極の全長は40400mm、外部導体602は外径20mm、内径16mmのSUS304製である。内部導体603は外径8mmの円柱状である。高周波電力放射部601はSUS304製であり、外径30mm、厚さ1mmの円筒状である。内部導体603から直径2mmの柱状の高周波電力分割路604が外部導体602に設けられた直径6mmの孔を通じて高周波電力放射部601に接続されている。高周波電力分割路604は外部導体軸方向に5個配置されており、条50割路604は外部導体軸方向に5個配置されており、条50割

部の寸法はa, k=15 mm、b, d, f, h, j=5 0 mm、c, e, g, i=30 mmである。このような条件で作製されたa-S i 感光体を本テスト用に改造されたキャノン製の複写機NP-6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯電能」、

「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度もら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結果を表8に示す。いずれの項目においても良好な結果が得られ、本発明により特性むらが充分に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si系感光体が作製されることが確認された。

mの孔を通じて高周波電力放射部601に接続されてい 【0030】 [実施例6] 図3に示す電子写真用感光体る。高周波電力分割路604は各点において、周方向に の製造装置を用い、実施例5と同様にして、直径108 120度間隔で3本ずつ設けられている。高周波電力分 mm、長さ358mmの円筒状アルミニウムシリンダー割路604は外部導体軸方向に5個配置されており、各 50 上に、表7に示す条件で電荷輸送層、電荷発生層、表面

層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振 周波数は200MHzとした。電極の全長は400m m、外部導体602は外径20mm、内径16mmのS US304製である。内部導体603は外径8mmの円 柱状である。高周波電力放射部601はSUS304製 であり、外径30mm、厚さ1mmの円筒状である。内 部導体603から直径2mmの柱状の高周波電力分割路 604が外部導体602に設けられた直径6mmの孔を 通じて高周波電力放射部601に接続されている。高周 波電力分割路604は各点において、周方向に120度 間隔で3本ずつ設けられている。高周波電力分割路60 4は外部導体軸方向に5個配置されており、各部の寸法 ta, c, e, g, i, k = 25 mm, b = 50 mmd = 40 mm, f = 30 mm, h = 60 mm, j = 70mmである。スリット幅(周方向)は30mmとした。 このような条件で作製されたa―Si感光体を本テスト 用に改造されたキヤノン製の複写機NP-6060に設 置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯 電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度む ら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様 20 の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結*

*果を表8に示す。いずれの項目においても良好な結果が得られ、本発明により特性むらが極めて均一に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si系感光体が作製されることが確認された。

28

【0031】(比較例4)高周波電極として、直径20mm、長さ400mmのSUS304製棒状電極を用いる以外は実施例5と同様にして、図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、表7に示す条件で電荷輸送層、電荷発生層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は実施例5、6と同様に200MHzとした。作製されたaーSi感光体を実施例5、6に用いた本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP-6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結果を表8に示す。実施例5、6と比較し、帯電能・感度むらが大きく、またその他の特性も実施例5、6と比べ不十分なものであった。

[0032]

【表7】

	電荷輸送層	電荷発生層	表面層
ガス種および流量			
SiH4 [SCCH]	200	200	40
H2 [SCCM]	500	500	
B2H6 [ppm] SiH4に対して	10→1.5	1.5	
SIF4 [scox]	2	2	
CH4 [SCCH]	300→0		500
基板温度 [℃]	260	260	260
内圧 [mTorr]	24→16	16	26
VHF電力 [w]	700	500	300
膜厚 [μm]	25	3	0.5

[0033]

【表8】

Comments of the Comments of th						
	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	総合画像特性	
実施例 5	0~0	0~0	0	0~0	0~0	
実施例6	0~0	0~0	0	0	0~0	
比較例4	Δ~0	Δ~0	Δ~0	▲~△	Δ	

○:たいへん良い▲:やや悪い

〇:良い ×:悪い

△:甘酒

[実施例7] 図3に示す電子写真用感光体の製造装置を用い、高周波電極として実施例6と同様に図6に示す構造の電極を用い、直径108mm、長さ358mmの円筒状アルミニウムシリンダー上に、表9に示す条件で電

荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源312の発振周波数は450MHzとした。電極の全長は400mm、外部導体602は外径30mm、内径26mmのSUS304製である。内部

導体603は外径15mmの円柱状である。高周波電力 放射部601はSUS304製であり、外径40mm、 厚さ l mmの円筒状である。内部導体 6 0 3 から直径 2 mmの柱状の高周波電力分割路604が外部導体602 に設けられた直径8mmの孔を通じて高周波電力放射部 601に接続されている。高周波電力分割路604は各 点において、周方向に120度間隔で3本ずつ設けられ ている。高周波電力分割路604は外部導体軸方向に5 個配置されており、各部の寸法はa, c, e, g, i, $k = 25 \, \text{mm}, b = 50 \, \text{mm}, d = 40 \, \text{mm}, f = 30$ mm、h=60mm、j=70mmである。スリット幅 (周方向) は30 mmとした。このような条件で作製さ れた a - S i 感光体を本テスト用に改造されたキヤノン 製の複写機NP-6060に設置し、感光体の特性の評 価を行なった。評価項目は「帯電能」、「感度」、「光 メモリー」、「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」 の5項目とし、実施例1と同様の具体的評価法により各 項目の評価を行なった。評価結果を表10に示す。いず れの項目においても良好な結果が得られ、本発明により 特性むらが極めて均一に抑えられた状態で特性が非常に * 20

*優れたa-Si系感光体が作製されることが確認され

【0034】(比較例5)高周波電極として、直径30 mm、長さ400mmのSUS304製棒状電極を用い る以外は実施例7と同様にして、図3に示す電子写真用 感光体の製造装置を用い、表9に示す条件で電荷注入阻 止層、光導電層、表面層からなる感光体を作製した。V HF電源312の発振周波数は実施例7と同様に450 MHzとした。作製されたa-Si感光体を実施例7に 10 用いた本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP -6060に設置し、感光体の特性の評価を行なった。 評価項目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、 「帯電能・感度むら」、「総合画像特性」の5項目と し、実施例1と同様の具体的評価法により各項目の評価 を行なった。評価結果を表10に示す。実施例7と比較 し、特性は不十分なものであり、特に帯電能・感度むら において大きな差異が認められた。

[0035]

【表9】

	電荷注入阻止層	光導電層	表面層
ガス強および流量			
SiH4 [scox]	200	500	40
H2 [SCCM]	2000	2000	
B2H6 [ppm] SiH4に対し	1000	1.2	
NO [SCCM]	10	1	
CH4 [sccxi]			400
基板温度 [℃]	240	260	260
内圧 [mTorr]	10	13	15
Power [W]	650	650	500
膜厚 [μm]	3	30	0.5

[0036]

【表10】

	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	総合画像特性		
実施例7	0~0	0~0	0	0	0~0		
比較例5	△~0	△~0	△~0	A~A	Δ		

〇:たいへん良い ▲:やや悪い

O:良い X :悪い

△:普通

[実施例8] 実施例6に用いた電極を外部導体602と 内部導体603の間に原料ガスを流せるように改造し、 その電極を図3に示すa-Si系感光体製造装置に設置 し、更に図3中に示されている原料ガス導入管351を 除去した。原料ガスは外部導体602と内部導体603

割路用孔を経、外部導体602と高周波電力放射部60 1の間を通過した後、成膜空間へ供給される。このよう な装置構成により、直径108mm、長さ358mmの 円筒状アルミニウムシリンダー上に、表11に示す条件 で電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を の間を通り、外部導体 602に設けられた高周波電力分 50 作製した。 VHF 電源 312の発振周波数は 20 MHz

とした。このような条件で作製されたa-Si感光体を 本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP-60 60に設置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項 目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能 ・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例 1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なっ た。評価結果を表12に示す。いずれの項目においても 良好な結果が得られ、本発明により特性むらが極めて均 一に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si系感 光体が作製されることが確認された。また、本実施例に おいて高周波電極と原料ガス導入管を兼用させたことに より、作製された感光体上の球状突起が減少し、画像欠 陥が非常に少ない極めて良好な電子写真画像が得られ た。

【0037】 (比較例6) 図3に示す電子写真用感光体 の製造装置を用い、高周波電極として直径20mm、長* *さ400mmのSUS304製棒状電極を用いて実施例 4と同様に表11に示す条件で電荷注入阻止層、光導電 層、表面層からなる感光体を作製した。VHF電源31 2の発振周波数は実施例8と同様に20MHzとした。 作製されたa-Si感光体を実施例8に用いた本テスト 用に改造されたキヤノン製の複写機NP-60 6 0に設 置し、感光体の特性の評価を行なった。評価項目は「帯 電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能・感度む ら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例1と同様 の具体的評価法により各項目の評価を行なった。評価結 果を表12に示す。実施例8と比較し、特性は不十分な ものであり、特に帯電能・感度むら、及び感光体上の球 状突起に起因する画像欠陥において大きな差異が認めら れた。

32

[0038]

【表 1 1]

	電荷注入阻止層	光導電層	表面層
ガス種および流量			
SiH4 [SCCM]	100	200	10
H2 [SCCM]	1000	1500	
B2H6 [ppm] SiH4に対し	2000	0.3	
NO [seem]	5	[
CH4 [sccal]		ŀ	500
基板温度 [℃]	240	240	240
内圧 [mTorr]	100	100	120
Power [W]	450	600	450
膜厚 [µm]	3	30	0.5

[0039]

【表12】

	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	起合面像特性	
実施例 8	O~O	0~0	0	0	0	
比較例 6	A~O	△~0	Δ~0	▲~△	Δ	

〇: たいへん良い ▲: やや悪い

O:良い X:悪い

△:普通

[実施例9] 実施例6に用いた電極を外部導体602と 内部導体603の間にHeガスを流せるように改造し、 その電極を図3に示すa-Si系感光体製造装置に設置 した。Heガスは外部導体602と内部導体603の間 を通り、外部導体602に設けられた高周波電力分割路 用孔を経、外部導体602と高周波電力放射部601の 間を通過した後、成膜空間へ供給される。Heガスの流 量は1000sccmとした。一方、原料ガスは原料ガ ス導入管351より成膜空間へ供給される。このような

筒状アルミニウムシリンダー上に、表13に示す条件で 電荷注入阻止層、光導電層、表面層からなる感光体を作 製した。VHF電源312の発振周波数は300MHz とした。このような条件で作製されたa~Si感光体を 本テスト用に改造されたキヤノン製の複写機NP-60 60に設置し、感光体の特性の評価を行なった。 評価項 目は「帯電能」、「感度」、「光メモリー」、「帯電能 ・感度むら」、「総合画像特性」の5項目とし、実施例 1と同様の具体的評価法により各項目の評価を行なっ 装置構成により、直径108mm、長さ358mmの円 50 た。評価結果を表14に示す。いずれの項目においても

良好な結果が得られ、本発明により特性むらが極めて均 一に抑えられた状態で特性が非常に優れたa-Si系感

* [0040] 【表13】

光体が作製されることが確認された。

	電荷注入阻止層	光導電器	表面層	
ガス種および売量				
SiHt [SCCN]	500	800	40	
H2 [SCCH]	· 1000	1500		
B2H6 [pgm] SiH4に対し	2000	0.3		
NO [secut]	5			
CH4 [scon]			500	
基板温度 [℃]	240	240	240	
内圧 [mTorr]	10	15	15	
Power [W]	2000	2500	1800	
関厚 [μm],	3	30	0.5	

[0041]

20 【表14】

	帯電能	感度	光メモリー	帯電能・感度むら	総合画像特性
実施例 9	O~ O	0	0	0	0~0

〇: たいへん良い ▲: やや悪い

〇:良い X:悪い

公: 普通

[0042]

【発明の効果】本発明は、以上のように、その高周波電 力の供給比率を調整することによって高周波電力を成膜 空間内に均一に供給することができ、大面積プラズマの 30 均一化の達成によって、装置の大型化、高価格化、プラ ズマの不安定化を伴うことなく、成膜条件によらず常に 大面積における膜質、膜厚の均一な堆積膜を製造するこ とができる。特に20~450MHzのVHF電力を用 いてa-Si系感光体を製造する場合には、帯電能、感 度等の電気特性及び光メモリー、画像流れ、画像欠陥等 の画像特性共に良好で、帯電能むら、感度むらが極めて 軽減された良好なa-Si系感光体を製造することがで きる。また、本発明に関わる高周波電力供給用電極と原 料ガス導入管を兼用させた場合には、より効果的に画像 40 欠陥の抑制を達成することができる。

【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のa-Si系感光体製造装置に用いるこ とができる高周波電力供給用電極の一例を示した図であ る。

【図2】本発明のa-Si系感光体製造装置に用いるこ とができる高周波電力供給用電極の一例を示した図であ る。

【図3】本発明に用いることができるa-Si系感光体 製造装置の一例を示した概略図である。

【図4】(1)は本発明の実施例1~2に、また(2) は本発明の実施例3に用いた高周波電力供給用電極の一 例を示した図である。

【図5】本発明の実施例4に用いた高周波電力供給用電 極の一例を示した図である。

【図6】本発明の実施例5~9に用いた高周波電力供給 用電極の一例を示した図である。

【図7】従来のRF帯の周波数を用いたRFプラズマC VD法による電子写真用光受容部材の製造装置の一例を 示した模式的な構成図である。

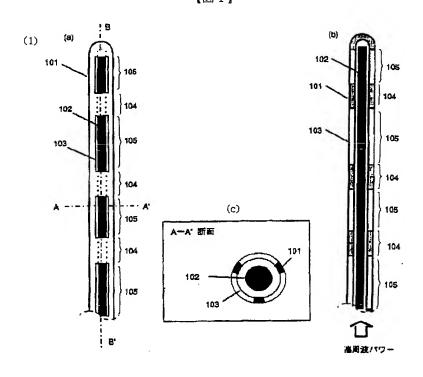
【図8】従来のMW帯の周波数を用いたMWプラズマC VD法による電子写真用光受容部材の製造装置の一例を 示した模式的な構成図である。

【図9】 a-Si系感光体の層構成の一例を示した図で

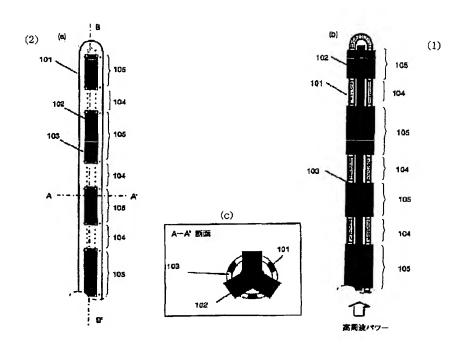
【符号の	說明』				
					・・・・・外部導体
					・・・・・内部導体
103,	403,	5 0 3	 •		・・・・・スリット
104,	504 •				・同軸部
					・非同軸部
506·			ガン	ス噴	出口
201,	601 •		 •		·高周波電力放射部
_					的 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·

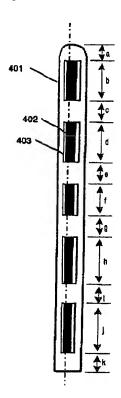
		(10)	1117010 211412
	35	3	6
203,603		7 2 2 1 ~ 7 2 2 6 · · · ·	・・・・・・原料ガスボン
204,604	・・・・・高周波電力分割路	~	
3 0 1 · · · · · · · ·	・反応容器	7231~7236 · · · ·	・・・・・・原料ガスボン
3 0 2 · · · · · · · ·	・VHF電極	ベバルブ	
3 0 4 · · · · · · · · ·	・排気管	7 2 4 1 ~ 7 2 4 6 · · · ·	・・・・・・ガス流入バル
3 0 5	・円筒状基体	ブ	
3 0 6 · · · · · · · ·	・成膜空間	7 2 5 1 ~ 7 2 5 6 · · · ·	・・・・・・ガス流出バル
3 0 7 · · · · · · · ·	・発熱体	ブ	
3 0 8 · · · · · · · ·	・回転軸	7 2 6 1 ~ 7 2 6 6 · · · ·	・・・・・・圧力調整器
309 · · · · ·	・モータ	10 801	
3 1 0 · · · · · · · ·	・減速ギア	802	
3 1 1 · · · · · · · ·	・高周波マッチングボックス	8 0 3 · · · · · · · ·	導波管
3 1 2 · · · · · · · ·	・高周波電源	8 0 4 · · · · · · · · ·	
3 5 1 · · · · · · · ·	・原料ガス導入管	8 0 5 • • • • • • • •	円筒状基体
7100	・堆積装置	8 0 6	
7111	・・反応容器	8 0 7 · · · · · · · · · ·	
7 1 1 2 · · · · · · ·	・・円筒状基体	808	
7 1 1 3 · · · · · · ·	・・支持体加熱用ヒーター	8 0 9	
7 1 1 4 · · · · · · · ·	・・原料ガス導入管	8 1 0	
7 1 1 5 · · · · · · ·	・・マッチングボックス	20 851	
7 1 1 6 · · · · · · ·	・・原料ガス配管	900	
7 1 1 7 · · · · · · ·	・・反応容器リークバルブ	9 0 1	
7 1 1 8 · · · · · · ·	・・メイン排気バルブ	902	
7 1 1 9 · · · · · · ·		903	
7 2 0 0	・・原料ガス供給装置	9 0 4 · · · · · · · · · ·	
7 2 1 1 ~ 7 2 1 6 · · ·		9 0 5 · · · · · · · · · ·	
ントローラー		9 0 6 1	

【図1】

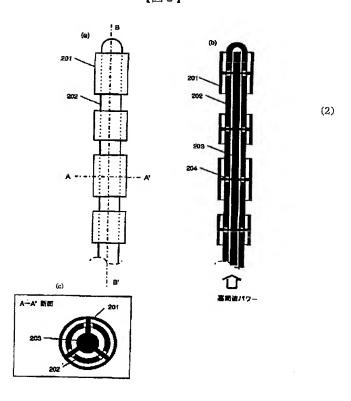


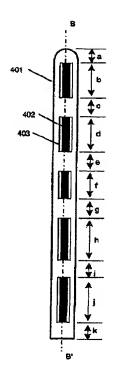
[図4]





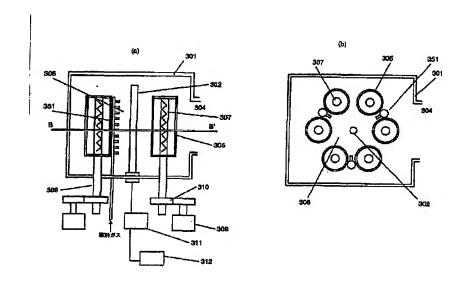
【図2】

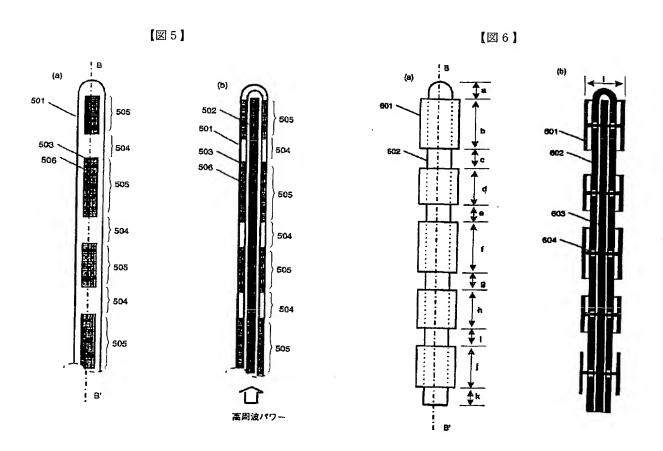




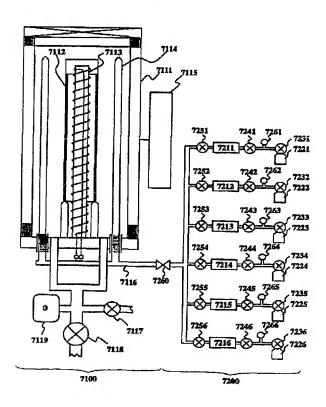


【図3】





[図7]



[図8]

